

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 11-128709

(43)Date of publication of application : 18.05.1999

(51)Int.Cl.

B01F 5/12

B01F 3/04

B01F 15/04

B05B 7/04

B05C 11/10

(21)Application number : 09-294285

(71)Applicant : SUNSTAR ENG INC

UNI SUNSTAR BV

(22)Date of filing : 27.10.1997

(72)Inventor : OKUDA SHINJI

TAKADA MASAHARU

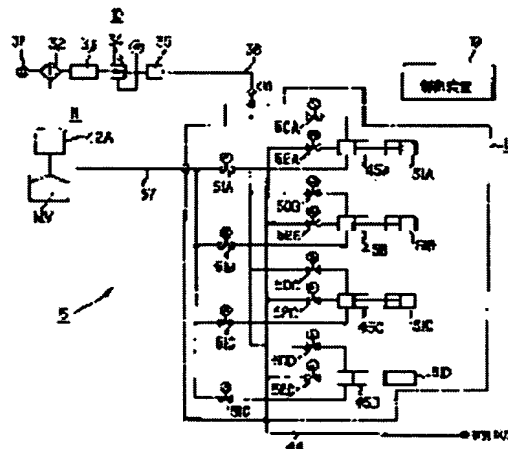
YOSHIMOTO YASUYUKI

(54) APPARATUS FOR MIXING AND DISCHARGING HIGHLY VISCOUS MATERIAL AND GAS AND PISTON PUMP

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To continuously and quantitatively discharge a highly viscous material and a gas with an apparatus with a simple structure.

SOLUTION: Four piston pumps 45A-45D to carry out a suction process and a discharge process by linear and reciprocating movements of pistons in cylinders are respectively connected with a gas supply apparatus 10 to supply a gas of a prescribed pressure and a material supply apparatus 11 to supply a highly viscous material of a prescribed pressure through a pipeline system having a manifold, structure. Respective piston pump 45A-45D are provided with needle valves 50A 50D for controlling gas supply, needle valves 51A-51D for controlling highly viscous material supply, and needle valves 52A-52D for controlling mixture discharge. Respective piston pumps 45A-45D are so controlled as to start the discharge process of the next piston pump immediate before completion of the discharge process of any one of the piston pumps. Consequently, continuous and quantitative discharge of a highly viscous material and a gas can be carried out. Moreover, it is made unnecessary to install constant flow rate type cylinders besides.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

01.05.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than
the examiner's decision of rejection or
application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number] 3226856

[Date of registration] 31.08.2001

[Number of appeal against examiner's decision of
rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's
decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-128709

(43)公開日 平成11年(1999) 5月18日

(51)Int.Cl.⁵

識別記号

F I

B 0 1 F 5/12

B 0 1 F 5/12

3/04

3/04

E

15/04

15/04

C

B 0 5 B 7/04

B 0 5 B 7/04

B 0 5 C 11/10

B 0 5 C 11/10

審査請求 未請求 請求項の数 8 O L (全 13 頁)

(21)出願番号

特願平9-294285

(22)出願日

平成 9 年 (1997) 10 月 27 日

(71)出願人 390008866

サンスター技研株式会社

大阪府高槻市明田町 7 番 1 号

(71)出願人 597044818

ユニサンスター ビービー

オランダ国 1077ゼットエックス アムス

テルダム, アトリウム 1 エッチジー, スト

ラウインスキーラールン3019

(72)発明者 奥田 伸二

大阪府高槻市明田町 7 番 1 号 サンスター

技研株式会社内

(74)代理人 弁理士 社本 一夫 (外 5 名)

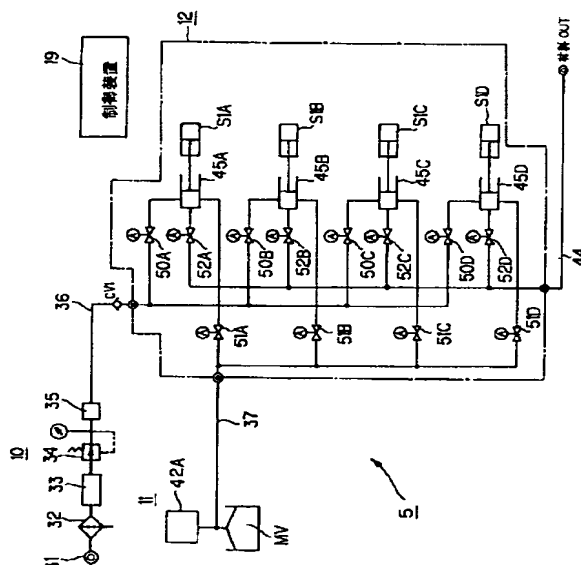
最終頁に続く

(54)【発明の名称】 高粘度材料とガスの混合吐出装置及びピストンポンプ

(57)【要約】

【課題】 簡単な構成で、高粘度材料とガスの連続定量吐出を実現する。

【解決手段】 ピストンがシリンダー内を往復直線移動することにより、吸入工程及び吐出工程を行う4つのピストンポンプ45A～45Dをマニホールド構造の配管系により、所定圧力のガスを供給するガス供給装置10及び所定圧力の高粘度材料を供給する材料供給装置11に各々接続する。各ピストンポンプには、ガス供給制御用のニードル弁50A～50Dと、高粘度材料の供給制御用のニードル弁51A～51Dと、混合物の吐出制御用のニードル弁52A～52Dとを設置する。各ピストンポンプは、いずれかのピストンポンプの吐出工程が終了する時点の直前で次のピストンポンプの吐出工程が開始するように制御される。これにより、高粘度材料とガスの連続定量吐出が可能となる。また、定流量シリンダーを別途設ける必要が無くなる。



(2)

特開平11-128709

【特許請求の範囲】

【請求項1】 シリンダー内をピストンが往復移動して吸入工程と吐出工程とを行うことが可能な3以上のピストンポンプと、シリンダー内に所定圧力のガスを供給可能なガス供給手段と、

前記シリンダー内に所定圧力の高粘度材料を供給可能な高粘度材料供給手段と、

前記3以上のピストンポンプの各々に対し、前記吸入工程で前記ガスを供給し、前記吸入工程の後で前記高粘度材料を供給し、前記高粘度材料の供給の終了後に前記吐出工程を行って前記ガス及び前記高粘度材料を吐出させると共に、連続定量吐出が可能となるように、各ピストンポンプの吐出工程に時間差を設けて制御する制御手段と、

を含む高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項2】 前記制御手段は、いずれかのピストンポンプの吐出工程が終了する時点付近で他のピストンポンプの吐出工程を開始するように制御することを特徴とする請求項1に記載の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項3】 前記3以上のピストンポンプは、前記ガスの供給制御用のニードル弁と、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、高粘度材料とガスの混合物の吐出制御用のニードル弁と、を各々有しており、前記ガスの供給制御用のニードル弁及び前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部の近傍に、前記吐出制御用のニードル弁を前記吐出工程のストローク端部に配置したことを特徴とする請求項1又は請求項2に記載の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項4】 前記3以上のピストンポンプは、前記ガスの供給制御用のニードル弁と、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、高粘度材料とガスの混合物の吐出制御用のニードル弁と、を各々有しており、前記ガスの供給制御用のニードル弁に、該ニードル弁に備えられたニードルに対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を作用する弾性手段が設けられていることを特徴とする請求項1乃至請求項3のいずれか1項に記載の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項5】 前記3以上のピストンポンプは、マニホールド構造を有する配管系によって、前記ガス供給手段に接続された1つのガス供給配管と、前記高粘度材料供給手段に接続された1つの材料供給配管と、前記3以上のピストンポンプから吐出された高粘度材料とガスの混合物のための1つの吐出配管と、に各々接続されていることを特徴とする請求項1乃至請求項4のいずれか1項に記載の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項6】 前記3以上のピストンポンプを、各々独立に、追加及び取り外し可能としたことを特徴とする請求項5の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【請求項7】 シリンダーと、

前記シリンダー内で往復移動して吸入工程と吐出工程とを可能とするピストンと、

を有するピストンポンプであって、

前記シリンダーには、

前記吐出工程のストローク端部に吐出制御用のニードル弁が設けられ、かつ、前記吸入工程のストローク端部の近傍には前記ガスの供給制御用のニードル弁と前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、がそれぞれ設けられたことを特徴とするピストンポンプ。

【請求項8】 前記ガスの供給制御用のニードル弁には、該ニードル弁に備えられたニードルに対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を作用する弾性手段が設けられていることを特徴とする請求項7に記載の高粘度材料とガスの混合吐出装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、高粘度材料とガスの混合吐出装置及びピストンポンプに係り、より詳しくは、例えば現場成形ガスケット又は空隙部への充填発泡体を形成するための高粘度材料とガスの混合物を、連続的に定流量で吐出することが可能な高粘度材料とガスの混合吐出装置及びこれに用いられるピストンポンプに関する。

【0002】

【従来の技術】従来より、高粘度材料の発泡方法として、ガスの混合方法（特開昭63-264327号）やガスの混合制御方法（特開平3-181350号）が提案されている。しかし、上記混合方法はいずれも、高粘度材料とガスを混合するために、高粘度材料及びガスを加熱し、高圧でパワーミキサーに送り込まなければならない。このような高圧ガスは流量制御が困難であり、しかも、大気圧時には流量誤差が拡大されるので、高粘度材料とガスの混合比率に大きなばらつきが生じ、発泡状態が不安定となって均一な発泡を得るのが困難であるという問題があった。

【0003】そこで、シリンダーとピストンを備え、該ピストンの移動により吸入工程及び吐出工程を行うピストンポンプを用いた技術が提案された（特願平09-82556）。この技術は、吸入工程のときにシリンダー内に低圧ガスを供給し、ピストンが吸入端にあるときに高粘度材料を供給し、その後、ピストンを吐出端に移動させてガスと高粘度材料の混合物を吐出させる制御を行う。この技術によれば、流量制御の容易な低圧ガスを、一定容量のシリンダー内に充填してから、高圧の高粘度材料を供給するため、混合比率のばらつきが少なくなり、発泡状態を均一にすることができる。

【0004】なお、この技術では、2つのピストンポンプを用い、一方のピストンポンプの吐出工程の終了後に他方のピストンポンプの吐出工程を開始する制御を行っている。

(3)

特開平11-128709

【0005】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上記特願平09-82556に記載の技術では、2つのピストンポンプにより交互に実行される吐出工程の間に混合物が吐出されない切れ目の時間帯が存在するため、混合物の流量が多くなったり少なくなったりする脈動が発生するという問題が生じる。そこで、混合物を連続的に定量で吐出するためには、ピストンポンプの吐出側に流量を一定にするための定流量シリンダが必要となる。

【0006】また、上記技術では、最大流量を増加させる場合、1つのピストンポンプ当たりの吐出量すなわちシリンダー容量を増やす必要があるが、シリンダー容量を増やした場合、寸法が大きくなって吸入工程と吐出工程のサイクル時間が長くなるため、流量の増加に頭打ち傾向があるという問題点、また高粘度材料とガスの混合の均一性が悪くなるという問題点が発生する。

【0007】さらに、上記従来技術では、低压ガスの供給制御用のニードル弁を閉じてから、高压の高粘度材料をシリンダー内に供給するため、ニードル弁の制御トラブルが発生した場合、高粘度材料がガス供給制御用のニードル弁から逆流して、ガス回路を破壊するおそれがある。

【0008】本発明は、上記事実を鑑みなされたもので、ガスの混合比率を容易に制御して高粘度材料とガスの混合比率のばらつきを少なくするという上記従来技術の利点を継承すると共に、均一性の優れた混合物の連続定量吐出を簡単な装置構成で容易に可能とする高粘度材料とガスの混合吐出装置及びピストンポンプを提供することを目的とする。

【0009】また、本発明の他の目的は、制御トラブル発生時などでも高粘度材料のガス回路への逆流を防止した高粘度材料とガスの混合吐出装置及びピストンポンプを提供することを目的とする。

【0010】

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するために、請求項1の発明は、シリンダー内をピストンが往復移動して吸入工程と吐出工程とを行うことが可能な3以上のピストンポンプと、前記シリンダー内に所定圧力のガスを供給可能なガス供給手段と、前記シリンダー内に所定圧力の高粘度材料を供給可能な高粘度材料供給手段と、前記3以上のピストンポンプの各々に対し、前記吸入工程で前記ガスを供給し、前記吸入工程の後で前記高粘度材料を供給し、前記高粘度材料の供給の終了後に前記吐出工程を行って前記ガス及び前記高粘度材料を吐出させると共に、連続定量吐出が可能となるように、各ピストンポンプの吐出工程に時間差を設けて制御する制御手段と、を含んで構成したものである。

【0011】ここで、高粘度材料としては、接着剤、隙間充填用シーリング材、コーティング材、現場発泡形成用ガセット材、空隙部への充填発泡材、断熱材、クッ

ション材（緩衝材）などがあり、湿気硬化性材料、熱硬化性材料、反応硬化性材料、ホットメルト材料などが挙げられる。また、ガスとしては、炭酸ガス、窒素ガス、空気などを用いることができる。

【0012】請求項1の発明では、3以上のピストンポンプを有しており、しかも、連続定量吐出が可能となるように、各ピストンポンプの吐出工程に時間差を設けて制御する。例えば、請求項2の発明のように、いずれかのピストンポンプの吐出工程が終了する時点付近で他のピストンポンプの吐出工程を開始するように制御する。また、連続定量吐出が可能となる範囲内でベアとなるピストンポンプを同時並列運転したり、吐出工程を重ね合わせて運転するようにしてもよい。すなわち、本発明は、ポンプ流量の脈動を抑え、混合物の連続定量吐出が可能とするものである。これにより、定流量シリンダーを設ける必要がなくなり、装置を簡素化できる。さらに、小さいシリンダー容量であっても3以上のピストンポンプが連続的に混合物を吐出するため、最大吐出量の確保と、高粘度材料とガスの均一混合性の向上と、を高いレベルで両立することができる。

【0013】請求項3の発明は、請求項1又は請求項2の前記3以上のピストンポンプが、前記ガスの供給制御用のニードル弁と、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、高粘度材料とガスの混合物の吐出制御用のニードル弁と、を各々有しており、前記ガスの供給制御用のニードル弁及び前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部の近傍に、前記吐出制御用のニードル弁を前記吐出工程のストローク端部に配置したことを特徴とする。

【0014】請求項3の発明では、前記ガスの供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、吐出工程において、ピストンが上死点から下死点に至るまでの間の早い時点でガス供給制御用のニードル弁の開口部がピストンにより塞がれ、該時点以降において上記ニードル弁の制御トラブルが発生した場合でも、ガス回路への高粘度材料の逆流を確実に防止することができる。

【0015】また、請求項3の発明では、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、ガスの偏りを防止し、混合物の均一性を向上することができる。

【0016】請求項4の発明は、請求項1乃至請求項3のいずれか1項の前記3以上のピストンポンプが、前記ガスの供給制御用のニードル弁と、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、高粘度材料とガスの混合物の吐出制御用のニードル弁と、を各々有しており、前記ガスの供給制御用のニードル弁に、該ニードル弁に備えられたニードルに対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を作用する弾性手段が設けられていることを特徴とする。

【0017】請求項4の発明では、ガス供給制御用のニ

(4)

特開平11-128709

ードル弁に制御トラブルが発生した場合でも、弾性手段の弾性力により、ニードルの先端部がシリンダー内周面に保持されるので、ガス回路への高粘度材料の逆流を防止することができる。

【0018】請求項5の発明は、請求項1乃至請求項4のいずれか1項に記載の前記3以上のピストンポンプが、マニホールド構造を有する配管系によって、前記ガス供給手段に接続された1つのガス供給配管と、前記高粘度材料供給手段に接続された1つの材料供給配管と、前記3以上のピストンポンプから吐出された高粘度材料とガスの混合物のための1つの吐出配管と、に各々接続されていることを特徴とする。

【0019】請求項5の発明では、配管系にマニホールド構造を採用したことにより、ピストンポンプの段数に関係なくガス供給配管、材料供給配管、及び吐出配管とが各々1つで済むため、装置全体を小型化、簡素化することができる。この場合、請求項6の発明のように、請求項5の前記3以上のピストンポンプを、各々独立に、追加及び取り外し可能とするようにすると、容易にピストンポンプを交換することができ、必要連続最大吐出量に応じたピストンポンプの段数が自在に選択できる。さらに、ピストンポンプのオーバーホールも容易になるため、小型化とメンテナンス性とを両立することができる。

【0020】請求項7の発明は、シリンダーと、前記シリンダー内で往復移動して吸入工程と吐出工程とを可能とするピストンと、を有するピストンポンプであって、前記シリンダーには、前記吐出工程のストローク端部に吐出制御用のニードル弁が設けられ、かつ、前記吸入工程のストローク端部の近傍には前記ガスの供給制御用のニードル弁と前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁と、がそれぞれ設けられたことを特徴とする。

【0021】請求項7の発明では、前記ガスの供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、吐出工程において、ピストンが上死点から下死点に至るまでの間の早い時点でガス供給制御用のニードル弁の開口部がピストンにより塞がれ、該時点以降において上記ニードル弁の制御トラブルが発生した場合でも、ガス回路への高粘度材料の逆流を確実に防止することができる。

【0022】また、請求項7の発明では、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、ガスの漏りを防止し、本発明のピストンポンプを混合物吐出装置に用いた場合、混合物の均一性を向上することができる。

【0023】請求項8の発明は、請求項7の前記ガスの供給制御用のニードル弁には、該ニードル弁に備えられたニードルに対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を用いる弾性手段が設けられていることを特徴とする。

【0024】請求項8の発明では、ガス供給制御用のニ

ードル弁に制御トラブルが発生した場合でも、弾性手段の弾性力により、ニードルの先端部がシリンダー内周面に保持されるので、ガス回路への高粘度材料の逆流を防止することができる。

【0025】

【発明の実施の形態】

（第1実施形態）図1に、本発明の第1実施形態に係る高粘度材料とガスの混合吐出装置5の回路図を示す。同図に示すように、混合吐出装置5は、ガス供給装置10、高粘度材料供給装置11、ガス導入装置12、及び制御装置19を含んで構成されている。

【0026】このうちガス供給装置10は、0.1～5 Kg/cm²程度の範囲内、好ましくは0.1～3 Kg/cm²程度の範囲内で調整された低圧力のガスを供給する。本実施の形態においては、圧縮空気を供給することによって、膜分離式で窒素ガスを分離して取り出すように構成された公知の窒素ガス発生装置を用いる。そのようなガス供給装置10は、例えば図1に示すように、図示しないコンプレッサからの圧縮空気を受け入れるポート31、フィルタ32、膜分離モジュール33、圧力調整弁34、及びガス流量計などを備えており、所定圧力の窒素ガスを管路36に送出する。

【0027】また、高粘度材料供給装置11は、高粘度材料を100～300 Kg/cm²程度の範囲内、好ましくは150～250 Kg/cm²の範囲内で調整された高圧力で管路37に送出する。本実施形態においては、高粘度材料圧送用のポンプとして、フォアプレート式のプランジャーポンプ42Aなどが用いられる。プランジャーポンプ42Aは、収納缶に充填された高粘度材料MVを高圧で管路37に送出する。

【0028】また、ガス導入装置12は、順次、所定のタイミングで動作する4つのピストンポンプ45A、45B、45C、45Dを備えている。これらのピストンポンプ45A、45B、45C、45Dには、シリンダーと、ピストンとが各々備えられており、さらに該ピストンにピストン軸方向の駆動力を与えるための油圧シリンダーS1A、S1B、S1C、S1Dが設置されている。これらの油圧シリンダーS1A～S1Dが往復動作することにより、各々のピストンポンプのピストンがシリンダー内を往復直線移動して吸入工程と吐出工程とがそれぞれ行われる。なお、ピストンを往復直線駆動する手段として、油圧シリンダーの代わりに、モータやエアシリンダーなどを用いることもできる。

【0029】ガス供給用の管路36は、4本の管路に分岐され、ガス供給制御用の弁50A～50Dを介してそれぞれピストンポンプ45A～45Dに接続されている。また、高粘度材料供給用の管路37も、4本の管路に分岐され、高粘度材料供給制御用の弁51A～51Dを介してそれぞれピストンポンプ45A～45Dに接続されている。これによりピストンポンプ45A～45D

(5)

特開平11-128709

は、高粘度材料供給装置11から圧送される高粘度材料MVと、ガス供給装置10から送出されるガスと、をそれぞれバッチ式に導入する。

【0030】そして、ピストンポンプ45A～45Dの図示しない吐出口から吐出制御用の弁52A～52Dを介して、各々の管路が延設されており、これら4本の管路は、高粘度材料とガスの混合物吐出用の1本の管路44にまとめられる。すなわち、本実施形態では、材料吸引、ガス吸引、混合物吐出の管路を1本にまとめ、それらを各ピストンポンプに各々分岐させるマニホールド構造とすることができる。このようなマニホールド構造を採用することによって、小型化、配管接続の容易化、混合吐出装置のシンプル化を図ることができる。また、各ピストンポンプを独立に交換可能なようにすれば、ピストンポンプなどのオーバーホールを容易に行うことができ、小型化とメンテナンス性を両立させることができる。さらに、マニホールド構造の配管系に、新たにピストンポンプを取り付けたり或いは取り外し可能なように構成すれば、必要連続最大吐出量に応じた段数を容易に選択できる。

【0031】次に、第1実施形態に係るピストンポンプ45A～45Dの構造を説明するが、これらの構造は互いに同一であるので、一つのピストンポンプ45Aについてのみ説明する。

【0032】図1及び図2を参照して、ピストンポンプ45Aは、シリンダー451、シリンダー451内を密に摺動するピストン452、及びシリンダー451に設けられた3つの弁50A、51A、52Aを含んで構成されている。なお、本実施形態では、弁50A、51A、52Aを、いわゆるニードル弁とする。

【0033】ニードル弁50Aは、管路を通して供給されたガスのシリンダー内への供給を制御するための弁であり、吐出工程のストローク端部（下死点付近）の近傍に設けられている。また、ニードル弁51Aは、管路を通して供給された高粘度材料MVのシリンダー内への供給を制御するための弁であり、吸入工程のストローク端部（上死点付近）の近傍に設けられている。ニードル弁52Aは、高粘度材料とガスの混合物の吐出を制御するための弁であり、ピストンポンプ45Aにおける吐出工程のストローク端部に設けられている。

【0034】これらのニードル弁50A、51A、52Aは、互いにほぼ同一の構造であり、ニードル453が図示しない空気圧シリンダーにより駆動されて軸方向に移動し（エア駆動方式）、ニードル453の先端部がシリンダー451の内周面又は端面に設けられた開口部454を開閉する。弁本体には上記空気圧シリンダーの弁室内に連通するポート455が設けられている。なお、エア駆動方式以外に、カムシャフト等を用いて自動車エンジンのようなシリンダー駆動方式を採用して動作させることも可能である。

【0035】ニードル弁50A、51A、52Aが閉じた状態において、ニードル453の先端部はシリンダー451の内周面又は端面と面一であり、ピストン452との間のデッドスペースは実質的に零となっている。従って、ニードル弁50A、51A、52Aが閉じた状態においては、シリンダー451の内部に供給されたガス又は高粘度材料の一部がそれらニードル弁50A、51A、52Aの弁室などに入り込んで滞留することがなく、ニードル弁52Aが開いて吐出工程が行われると、シリンダー451の内部に供給されたガス及び高粘度材料の全部が吐出される。ピストンポンプ45A～45Dのシリンダー容量（吐出容量）は、ピストン452の直径とストローク（移動距離）によって定まる。本実施形態において、ピストン452の直径は16mm、ストロークは125mmであり、容量は25ccである。

【0036】制御装置19は、各ピストンポンプ45A～45Dのシリンダー内に、吸入工程においてガスを供給し、吸入工程の後に高粘度材料MVを供給し、高粘度材料MVの供給の終了後に吐出工程を行ってガス及び高粘度材料を管路44に吐出するように、油圧シリンダーS1A～S1D及びニードル弁50A～50D、51A～51D、52A～52Dを各々制御する。その際、制御装置19は、後述する所定のタイミングで各ピストンポンプが上記工程を実行するように制御する。

【0037】次に、第1実施形態に係る混合吐出装置5の作用を説明する。

【0038】図1のポート31には、圧縮空気が供給され、ガス供給装置10からは圧力調整弁34により調整、設定された圧力値のガスが管路36に供給されている。また、プランジャーポンプ42Aが制御され、必要に応じて所定の高圧力の高粘度材料MVが高粘度材料供給装置11から管路37に供給されている。

【0039】ここで、図3のタイミングチャートを用いて、ピストンポンプ45A～45Dの吸入工程及び吐出工程の1サイクルの動作を説明する。なお、図3のNV1、NV3、及びNV5は、それぞれニードル弁50A～50D、ニードル弁51A～51D、及び52A～52Dを示すものとする。

【0040】図3に示すように、ピストンポンプ45Aにおいて、ピストン452が吐出端から吸入端まで移動し、吸入工程を行う。この間において、ピストン452の移動が開始されてから時間T1を経過した後にニードル弁50A（NV1）が開き、ガスが供給される。時間T1は1～2秒程度であり、この間においてはシリンダー451の内部は負圧となる。

【0041】ピストン452が吸入端に至った後、しばらくしてからニードル弁50A（NV1）が閉じる。従って、吸入工程が終了すると、シリンダー451の内部は調整された圧力のガスが充填された状態となる。なお、1回の吸入工程でシリンダー451内に吸入される

(6)

特開平11-128709

ガスの量はガス流量計35により計測されており、設定値よりも少ない場合には制御装置19から警報が出される。このように、吸入工程におけるガスの供給量は制御装置19によって監視されている。

【0042】ニードル弁50A(NV1)が閉じてから時間T3が経過した後、ニードル弁51A(NV3)が開く。時間T3は0.1~0.5秒程度であり、これによってニードル弁50Aと51Aとが同時に開くことが防止される。ニードル弁51A(NV3)が開いている時間T4の間に、高粘度材料供給装置11から高粘度材料MVが供給され、シリンダー451の内部に充填される。高粘度材料は高圧であるから、シリンダー451内に先に充填されていた低圧のガスはその圧力比に等しい割合で圧縮され、その結果、容積がほぼ無視できる程度になる。

【0043】例えば、ガスが $1\text{Kg}/\text{cm}^2$ 、高粘度材料が $200\text{Kg}/\text{cm}^2$ とすると、ガスの容積は約 $1/200$ となる。この場合は、シリンダー451の容積に等しい量の高粘度材料と、同容積の $1\text{Kg}/\text{cm}^2$ のガスとが混合することになる。なお、シリンダー451の容積と同じ容積の $1\text{Kg}/\text{cm}^2$ のガスは、シリンダー451の容積の2倍の大気圧(圧力 $0\text{Kg}/\text{cm}^2$)のガスと等価である。つまり、 $1\text{Kg}/\text{cm}^2$ のガスを供給するということは、吸入工程においてガスを供給するまではシリンダー内の圧力は略 $-1\text{Kg}/\text{cm}^2$ の負圧であるが、ガスを供給して $+1\text{Kg}/\text{cm}^2$ の圧力に加圧することに相当する。従って、ガスを大気圧に換算したときのガスと高粘度材料との混合比率Rは、2対1である。ガスの供給圧力をP1として一般化すると、混合比率Rは(P1+1)対1となる。つまり、ガスの供給圧力P1を調整することによって、混合比率Rを容易に調整又は制御することができる。

【0044】また、これらのガスと高粘度材料とが混合し且つ分散状態となった後で大気中に吐出して発泡させた場合には、容積は3(=1+2)倍となる。つまり、この場合の発泡倍率Aは「3」となる。ガスの供給圧力をP1として一般式で表すと、発泡倍率は(P1+2)となる。

【0045】ニードル弁51A(NV3)が閉じてから時間T5を経過した後、ニードル弁52A(NV5)が開き、ピストン452が吸入端から吐出端まで移動し、吐出工程を行う。時間T5は0.1~0.5秒程度の範囲内である。吐出工程の間において、ニードル弁50A、51Aは閉じており、そのニードル453の先端部はシリンダー451の内周面と面一であるので、そこにデッドスペースはなく、シリンダー451内に充填されたガスと高粘度材料の全部がニードル弁52A(NV5)の開口部454から吐出される。吐出工程が終了して時間T6が経過した後、次の吸入工程が開始する。時間T6は0.1~0.5秒程度の範囲内である。

【0046】以上のように個々のピストンポンプ45A~45Dは、図3のタイミングチャートに従って吸入工程及び吐出工程を各々制御される。次に、ピストンポンプ45A~45D全体の制御順序を図4のタイミングチャートを用いて説明する。

【0047】図4のタイミングチャートでは、ピストンポンプ45A~45Dの各々が、図3のサイクルを連続的に繰り返し動作している状態が示されている。同図に示すように、ピストンポンプ45A、45B、45C、45Dの順序で運転が開始され、各ピストンポンプの吐出工程が実行される時間帯に時間差が設けられている。図4の例では、直前に吐出工程を開始したピストンポンプの吐出工程が終了する直前に、次に続くピストンポンプの吐出工程が開始されるように各ピストンポンプが運転される。すなわち、直前に吐出工程を開始したピストンポンプの吐出工程の終了時刻を t_0 、その次に吐出工程を開始するピストンポンプの吐出工程の開始時刻を t_1 とすると、

$$t_1 = t_0 - \Delta t$$

となる。ただし、 Δt (>0)は、個々のピストンポンプの1サイクル時間の固有差により任意好適に設定される時間長であり、吐出工程の時間長に比べて十分に短いものとする。

【0048】このような制御により、これらのピストンポンプの吐出工程が、45A→45B→45C→45D→45A→45B→...の順序で連続的かつ周期的に運転されることとなるので、吐出工程に切れ目がなくなり、混合吐出装置全体で混合物の連続吐出が可能となる。図4の吐出量の時間変化のグラフに示すように、ピストンポンプ45の吐出工程が開始される時刻 t_0 以降では、ほぼ一定の吐出量 v_0 でガスと高粘度材料の混合物が吐出される。

【0049】各ピストンポンプから吐出された混合物は、順次、管路44へ流れ、図示しないノズル口から吐出され、このときにガスが膨張して発泡する。該ノズルを所定の軌跡で移動させることによって、発泡した高粘度材料MVは所定形状に塗布され又は成形される。

【0050】なお、制御装置19は、混合物吐出装置5の全体を制御し、発泡倍率Aが設定された値となるように高粘度材料VMを吐出させる一連の工程をオンライン制御する。ここで、発泡倍率Aは次式で定義される。

$$\text{【0051】発泡倍率 } A = V_1 / V_0$$

ただし、 V_1 ：発泡後の高粘度材料の単位質量当たりの体積(大気開放時)

V_0 ：発泡前の高粘度材料の単位質量当たりの体積である。

【0052】混合物吐出装置5においては、発泡倍率Aを例えば1~4程度の範囲で設定可能とする。現場発泡成形ガセットの場合には、通常、2~4範囲の適当な値に設定する。

(7)

特開平11-128709

【0053】本実施形態では、ガスの流量を実際に計測して混合比率Rを制御するのではなく、図3のタイムチャートに示すように、予め定められた時間内に、所定圧力のガス及び高粘度材料を一定容量のシリンダー内に注入するようにしたので、より正確な混合比率Rでガス及び高粘度材料を混合することができる。よって、発泡倍率Aを高精度で制御することができ、発泡状態を均一化することができる。特に、デッドスペースが実質的に零で無視することができるピストンポンプ45A～45Dを用いているため、容量が正確となり、従って、混合比率R及び発泡倍率Aが正確となる。

【0054】また、本実施形態では、高粘度材料供給用のニードル弁51Aを、吸入工程のストローク端部近傍に配置し、吐出工程のストローク端部までの経路を長くしているため、供給された高粘度材料とガスとが、偏らずに混合するという利点もある。

【0055】さらに、本実施形態では、ガスと高粘度材料の混合物の連続定量吐出が可能となったので、従来技術のように、吐出量を一定に制御するための定流量シリンダーなどの設備を後段に配置する必要がなくなり、装置全体を簡素化することができる。また、4つのピストンポンプを連続的に運転するので、混合物吐出装置5全体の単位時間当たりの吐出量を増加させることができる。

【0056】(第2実施形態)次に、本発明の第2実施形態の混合物吐出装置を説明する。なお、第1の実施形態と同様の構成については、同一の符号を付して詳細な説明を省略する。

【0057】図5には、第2実施形態に係るピストンポンプ47Aの構成が示されている。第2実施形態のピストンポンプが適用される混合物吐出装置の構成は、図1において、ピストンポンプ45A、45B、45C、及び45Dの代わりに、図5のピストンポンプ47A、該ピストンポンプと同様構成のピストンポンプ47B、47C、及び47Dにそれぞれ置き換えたものと同様である。

【0058】図5のピストンポンプ47Aでは、ガス供給制御用のニードル弁50Aが、吸入工程のストローク端部(上死点付近)の近傍に配置されている。この結果、ニードル弁50Aは、第1の実施形態のように高粘度材料供給用のニードル弁51Aと互いに異なるストローク端部に各々位置するのではなく、ニードル弁51Aとほぼ同じシリンダー高さに位置することになる。

【0059】また、図5のピストンポンプ47Aでは、ピストン452の直径は20mm、ストロークは32mmであり、容量は約10ccである。すなわち、第1実施形態(ストローク125mm、シリンダー容量25cc)と比べて、ストローク及びシリンダー容量を小さくしている。

【0060】次に、ガス供給用のニードル弁50Aの詳細な構成を図6を用いて説明する。

【0061】図6に示すように、ニードル弁50Aは、図示しない空気圧シリンダーから空気が供給されるポート455を有している。このポート455を介して供給された空気の作用により、ニードル453が、軸線458方向に移動する。また、ニードル453の後端部には、該ニードル453に対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を作用する弾性体457が設けられている(ノーマルリターン方式のバルブ)。この弾性体457は、ニードル457をニードル後方へ押し戻して弁を開ける力に抗して、反対方向の弾性力を作用する。弾性体457として、バネ、電磁コイルなどを用いることができる。なお、図6のニードル弁50Aを第1実施形態に適用することも可能である。

【0062】なお、4連式のピストンポンプ47A～47Dは、例えば、図8(a)、(b)に示す配列のように並べて配置することができる(第1実施形態も同様)。ただし、図8(a)は、ピストンポンプ上部に設けられた油圧シリンダー側からみた図、図8(b)は、ガス供給バルブ側からみた図である。油圧シリンダーや各ニードル弁を独立して交換可能とすることで、オーバーホールが容易となる。

【0063】次に、第2実施形態の作用を説明する。

【0064】まず、図7のタイミングチャートを用いて、ピストンポンプ47A～47Dの吸入工程及び吐出工程の1サイクルの動作を第1実施形態の動作(図3)と比較しながら説明する。

【0065】図7に示すように、ピストンポンプ47Aにおいて、ピストン452が吐出端から吸入端まで移動し、吸入工程を行う。この間において、ピストン452の移動が開始されてから時間T7を経過した後にニードル弁50Aが開き、ガスが供給される。ここで、ニードル弁50Aが吸入工程のストローク端部近傍に配置されているので、ピストン位置が吸入端近傍となったときに、ガス供給が開始されて、時間T8の間継続する。また、ピストンストロークが短くなっているため、図3のタイミングチャートと比較して吸入工程に要する時間及び後述する吐出工程に要する時間が短くなっていることがわかる。

【0066】ピストン452が吸入端に至った後、しばらくしてからニードル弁50Aが閉じ、該ニードル弁50Aが閉じてから時間T9を経過した後、ニードル弁51Aが開く。ニードル弁51Aが開いている時間T10の間に、高粘度材料供給装置11から高粘度材料MVが供給され、シリンダー451の内部に充填される。なお、高圧の高粘度材料が供給されたとき、ニードル弁50Aの開口部454に高圧力が印加されるが、該圧力に抗して、弾性体457がニードル453へ弾性力を作用するため、制御トラブル時などで高粘度材料がガス回路へ逆流するおそれを未然に防止することができる。

【0067】そして、ニードル弁51Aが閉じてから時

(8)

特開平11-128709

間T11を経過した後に、ニードル弁52Aが開き、ピストン452が吸入端から吐出端まで移動し、吐出工程を行う。この吐出工程の間において、ニードル弁50A、51Aは閉じており、そのニードル453の先端部はシリンダー451の内周面と面一であるので、そこにデッドスペースはなく、シリンダー451内に充填されたガスと高粘度材料の全部がニードル弁52Aの開口部454から吐出されることは、第1実施形態と同様である。

【0068】ここで、ニードル弁50Aが吸入工程のストローク端部近傍に配置されているので、この吐出工程でのピストンの移動過程においてピストン452のストローク先端部がニードル弁50Aの開口部454を越えたとき、ピストン452自体によるニードル弁50Aに対するバルブ効果が発生する。すなわち、このバルブ効果によっても、制御トラブルなどにより発生する、ガス回路への高粘度材料の逆流を吐出工程のより早い時期に未然に防止することができる。

【0069】また、本実施形態では、高粘度材料供給用のニードル弁51Aを、吸入工程のストローク端部近傍に配置し、吐出工程のストローク端部までの経路を長くしているため、供給された高粘度材料とガスとが、偏らずに混合するという利点もある。

【0070】以上のように個々のピストンポンプ47A～47Dは、図7のタイミングチャートに従って吸入工程及び吐出工程を各々制御されるが、ピストンポンプ47A～47D全体の制御順序は、各吐出工程に時間差が設けられて図4のタイミングチャートと同様に制御され、これによって、混合物の連続吐出が可能となる。

【0071】このとき、シリンダー容積が第1実施形態と比較して小さいため、個々のピストンポンプが1サイクルで吐出する混合物の容量は小さくなるが、1サイクルの周期も小さくなるため、単位時間当たりのサイクル数を増やすことができ、これにより、混合物吐出装置5全体の吐出量を第1実施形態の場合とほぼ同様に行うことができる。すなわち、個々のシリンダー容積を小さくしても、必要な最大吐出量を得ることができる。シリンダー容積を小さくすることは、非分散ガス量を少なくし、ガスと高粘度材料とのより均一な混合を促すので、本実施形態では、ある量以上の混合物の連続定量吐出と、発泡状態の均一化とを、より高いレベルで両立することができる。

【0072】(第3の実施形態)次に、第3実施形態の混合物吐出装置を説明する。第3実施形態は、第2実施形態に係るピストンポンプ47A～47Dを用いて、これらの吸入工程及び吐出工程のタイミング時間を変更し、最大吐出量を増加させるための全体制御を行うものである。なお、構成については、第1及び第2実施形態とほぼ同様であるので、同一の符号を付して詳細な説明を省略する。ただし、ガス供給量及び高粘度材料の供給

量を増加させるための変更がなされているものとする。

【0073】図9には、第3実施形態に係るピストンポンプの吸入工程及び吐出工程の1サイクルのタイミングチャートが示されている。同図に示すように、第3実施形態では、吸入工程が開始されてから吐出工程が開始されるまでの時間T13が、吐出工程の開始から終了までの時間T14とほぼ同じ時間とされている。

【0074】このようなタイミングによって、図10及び図11の全体制御例に示すように、各ピストンポンプ吐出工程の重複制御が可能となり、最大連続吐出量を増加させることができる。

【0075】図10の制御例では、あるピストンポンプの吐出工程の中間の時刻に次のピストンポンプの吐出工程が開始されるように、ピストンポンプ47A～47Dが制御される。ここで、1個のピストンポンプの吐出量を v_1 とすると、最初のピストンポンプ47Aの吐出工程が開始される時刻 t_1 から該吐出工程の中間の時刻 t_2 までは、装置全体の吐出量は v_1 である。しかし、時刻 t_2 以降では、次のピストンポンプ47Bの吐出工程が開始され、順次吐出工程が重複されて運転されるので、吐出量は $2v_1$ となり、増加する。

【0076】図11の制御例では、ピストンポンプが2個で1つのペアになって、それぞれ並列的に同時制御される。これにより、最初のペア、すなわちピストンポンプ47A及び47Bの吐出工程がほぼ同時に開始される時刻 t_1 以降で、2つのペアが交互に吐出工程を実行するので、吐出量 $2v_1$ の連続吐出が可能となる。

【0077】以上が本発明に係る各実施形態であるが、本発明は上記例にのみ限定されるものではなく、本発明の要旨を逸脱しない範囲内において任意好適に変更可能である。

【0078】例えば、4つのピストンポンプを用いたが、3つのピストンポンプ或いは5以上のピストンポンプポンプを用いることもできる。また、吸入工程の方が吐出工程より長いタイミングチャート(図3、図7)に従って運転されるピストンポンプでも、ピストンポンプの数を増やすことにより、第3実施形態のように、吐出工程を重ね合わせたり、同時並列運転を行うことにより、最大吐出流量を増加させることができる。

【0079】また、ピストンポンプの段数を変更することにより、多連式ピストンポンプ全体の制御タイミングを連続定量吐出が可能となる範囲内で任意好適に変更することができる。例えば、1つ1つのピストンポンプのサイクルを連続的に運転したが、ピストンポンプの段数を増やすことにより、吐出工程終了後から次の吸入工程までの間に休止区間を設けることも可能である。

【0080】また、本発明の混合物吐出装置は、発泡装置以外の用途として、高粘度の接着材、シーリング材用の定量吐出ポンプ又は加圧ブースターポンプに用いることもできる。また、歯磨き粉やケチャップなどの高粘度

(9)

特開平11-128709

ペースト材の定流量ポンプとしても使用できる。

【0081】

【発明の効果】以上説明したように、請求項1乃至請求項6の発明によれば、高粘度材料とガスの混合物の連続定流量吐出を可能としたので、定流量シリンダーを設ける必要がなくなり、装置を簡素化、小型化できる、という効果が得られる。さらに、本発明によれば、小さいシリンダー容量であっても3以上のピストンポンプが連続的に混合物を吐出するため、小型の装置で、最大吐出量の確保と高粘度材料とガスの均一混合性の向上と、を高いレベルで両立することができる。

【0082】また、請求項3の発明によれば、前記ガスの供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、吐出工程において、ピストンが上死点から下死点に至るまでの間の早い時点でガス供給制御用のニードル弁の開口部がピストンにより塞がれ、該時点以降において上記ニードル弁の制御トラブルが発生した場合でも、ガス回路への高粘度材料の逆流を確実に防止することができる、という効果が得られる。

【0083】また、請求項3及び請求項7の発明では、前記高粘度材料の供給制御用のニードル弁を前記吸入工程のストローク端部（上死点）の近傍に配置したため、ガスの偏りを防止し、混合物の均一性を向上することができる。

【0084】請求項4及び請求項8の発明によれば、ニードルに対しシリンダー内周面の方向へ弾性力を作用する弾性手段を設けたため、ガス供給制御用のニードル弁に制御トラブルが発生した場合でも、その弾性力により、ニードルの先端部がシリンダー内周面に保持されるので、ガス回路への高粘度材料の逆流を防止することができる、という効果が得られる。

【0085】請求項5の発明によれば、配管系にマニホールド構造を採用するようにしたので、ピストンポンプの段数に関係なくガス供給配管、材料供給配管、及び吐出配管とが各々1つで済むため、装置全体を小型化、簡素化することができる、という効果が得られる。特に、請求項6の発明では、前記3以上のピストンポンプを、各々独立に、追加及び取り外し可能とするようにしたので、容易にピストンポンプを交換し、必要連続最大吐出量に応じたピストンポンプの段数が自在に選択でき、さらにピストンポンプのオーバーホールも容易になるため、小型化とメンテナンス性とを両立することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る混合物吐出装置の回路ブロック図である。

【図2】本発明の第1実施形態に係るピストンポンプの構造を示す断面正面図である。

【図3】本発明の第1実施形態に係るピストンポンプの吸入工程及び吐出工程の1サイクルのタイミングチャートである。

【図4】本発明の第1実施形態に係る4連式ピストンポンプ全体を制御するときのタイミングチャートである。

【図5】本発明の第2実施形態に係るピストンポンプの構造を示す断面正面図である。

【図6】本発明の第2実施形態に係るピストンポンプに設けられたガス供給制御用のニードル弁50Aの詳細な構造を示す断面図である。

【図7】本発明の第2実施形態に係るピストンポンプの吸入工程及び吐出工程の1サイクルのタイミングチャートである。

【図8】本発明の第2実施形態に係る4連式ピストンポンプの配置図であって、(a)は、油圧シリンダー側からみた図、(b)は、ガス供給制御用ニードル弁からみた図である。

【図9】本発明の第3実施形態に係るピストンポンプの吸入工程及び吐出工程の1サイクルのタイミングチャートである。

【図10】本発明の第3実施形態に係る4連式ピストンポンプ全体を制御するときのタイミングチャートの第1例である。

【図11】本発明の第3実施形態に係る4連式ピストンポンプ全体を制御するときのタイミングチャートの第2例である。

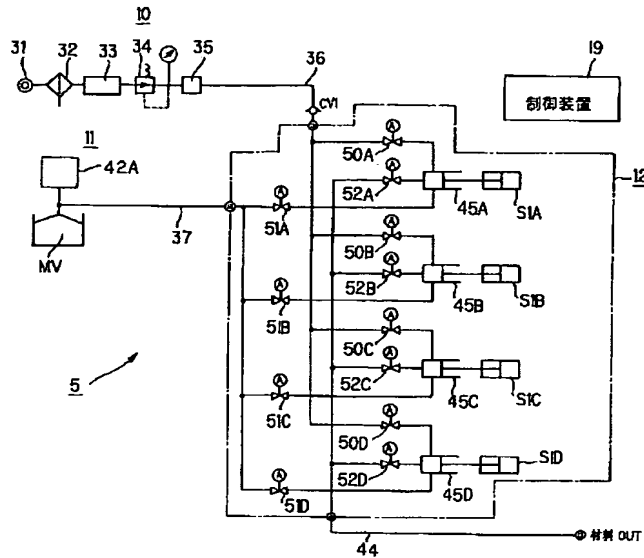
【符号の説明】

5	混合物吐出装置	
10	ガス供給装置	
11	高粘度材料供給装置	
19	制御装置	
45A、45B、45C、45D	ピストンポンプ	
47A、47B、47C、47D	ピストンポンプ	
50A、50B、50C、50D	ガスの供給制御用のニードル弁	
51A、51B、51C、51D	高粘度材料の供給制御用のニードル弁	
52A、52B、52C、52D	混合物吐出制御用のニードル弁	

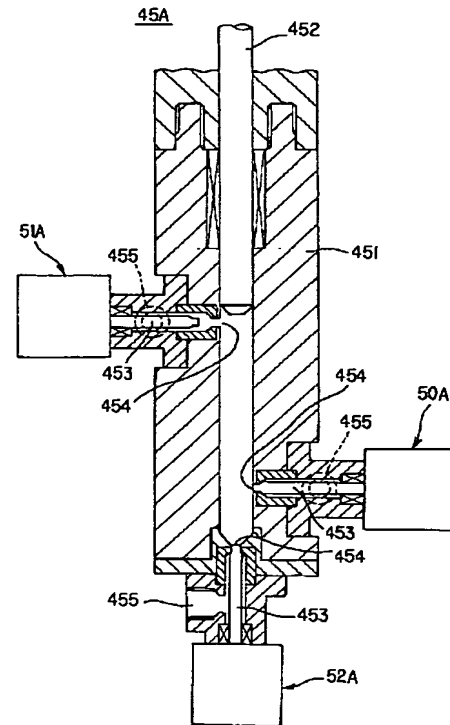
(10)

特開平11-128709

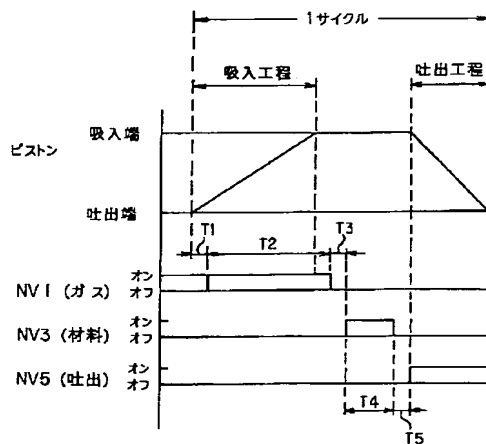
【図1】



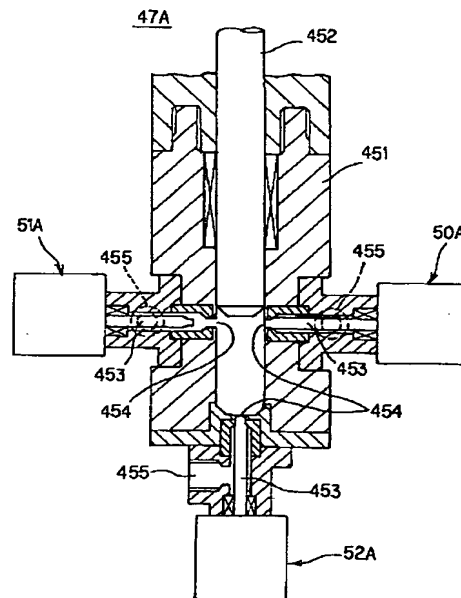
【図2】



【図3】



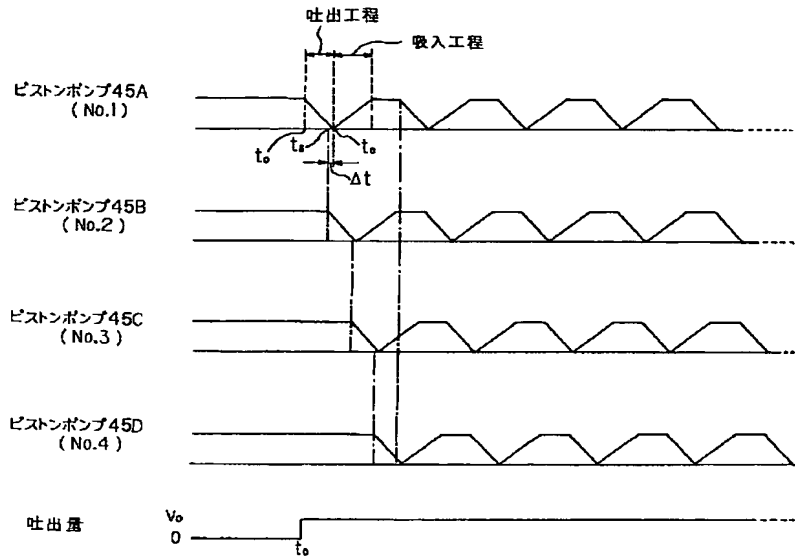
【図5】



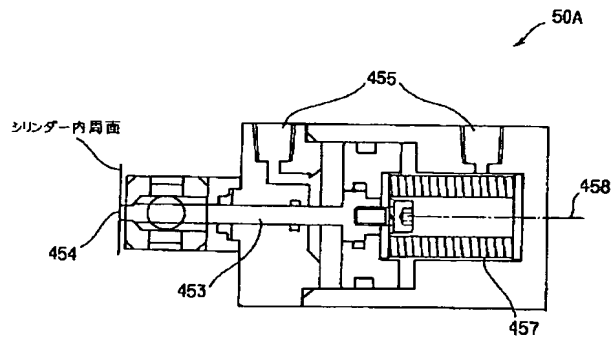
(11)

特開平11-128709

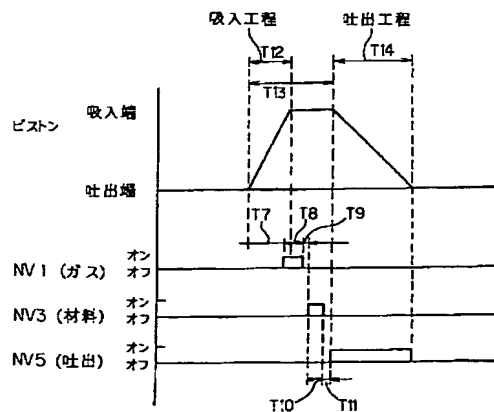
【図4】



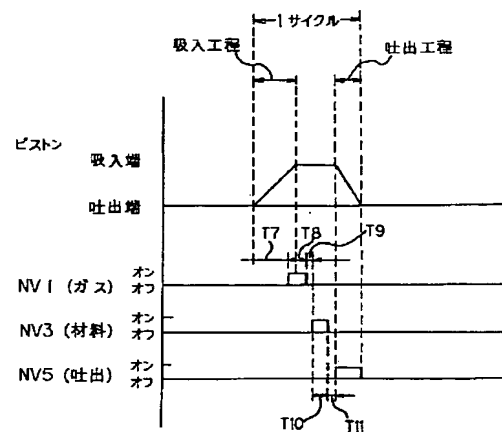
【図6】



【図9】



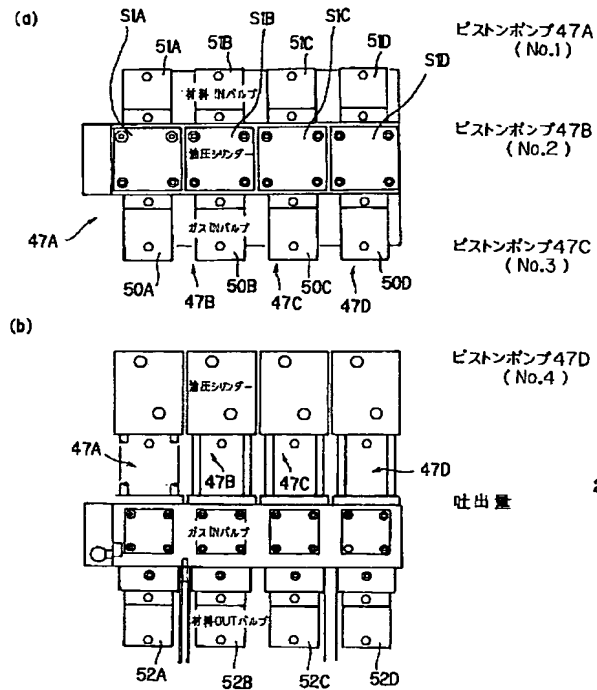
【図7】



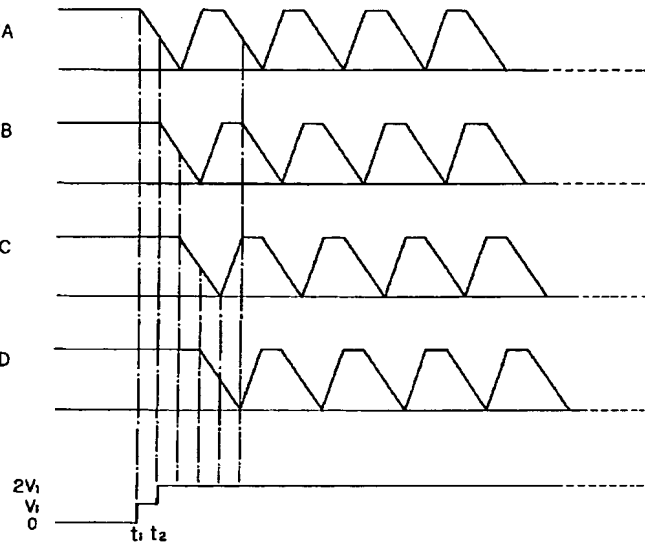
(12)

特開平11-128709

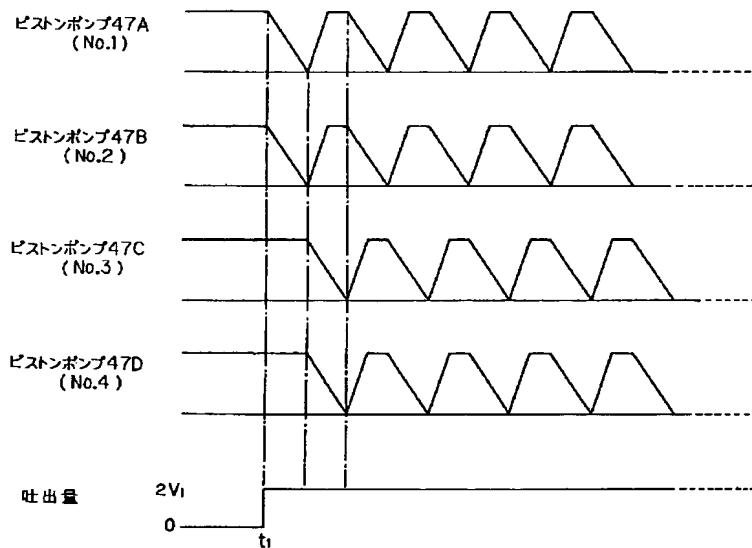
【図8】



【図10】



【図11】



(1 3)

特開平 1 1 - 1 2 8 7 0 9

フロントページの続き

(72)発明者 高田 正春
大阪府高槻市明田町 7 番 1 号 サンスター
技研株式会社内

(72)発明者 義本 恭之
大阪府高槻市明田町 7 番 1 号 サンスター
技研株式会社内